

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2000243733 A

(43) Date of publication of application: **08.09.00**

(51) Int. Cl **H01L 21/304 H01L 21/762**

(21) Application number: 11046064 (71) Applicant: HITACHI CHEM CO LTD

(22) Date of filing: 24.02.99 (72) Inventor: ASHIZAWA TORANOSUKE

HIRAI KEIZO

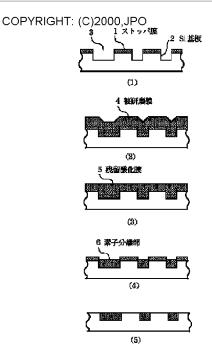
AKAHORI SATOHIKO KURATA YASUSHI OTSUKI HIROTO

(54) ELEMENT ISOLATION FORMING METHOD

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To form an element isolation in a semiconductor substrate, even though an etchback process is not provided.

SOLUTION: This element isolation forming method consists of the steps, wherein a stopper film 1 is formed on the upper surface of a semiconductor substrate 2, the film 1 and the substrate 2 are patterned to form isolation grooves 3, then an insulating film having steps is formed on the film 1 and the grooves 3 and in a first process continued to the formation of the insulating film, the steps of the insulating film are flattened into a step lower than 0.2 μm using a first polishing agent and in a second process, and the insulating film on the film 1 is removed by using a second polishing agent on an etching agent.



(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-243733 (P2000-243733A)

(43)公開日 平成12年9月8日(2000.9.8)

(51) Int.Cl.7 識別記号 FΙ テーマコード(参考) H01L 21/304 H 0 1 L 21/304 622 622X 5F032 21/762 21/76 D

審査請求 未請求 請求項の数9 OL (全 11 頁)

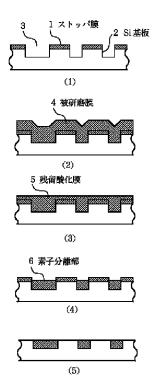
(21)出願番号	特願平11-46064	(71)出願人 000004455
		日立化成工業株式会社
(22) 出願日	平成11年2月24日(1999.2.24)	東京都新宿区西新宿2丁目1番1号
		(72)発明者 声沢 寅之助
		茨城県日立市東町四丁目13番1号 日立化
		成工業株式会社茨城研究所内
		(72)発明者 平井 圭三
		茨城県日立市東町四丁目13番1号 日立化
		成工業株式会社茨城研究所内
		(74)代理人 100086494
		弁理士 穂高 哲夫
		7
		最終頁に続

(54) 【発明の名称】 素子分離形成方法

(57)【要約】

【課題】 エッチバック工程を設けなくても半導体基板 に素子分離を形成することができる素子分離形成方法を 提供する。

【解決手段】 半導体基板上面にストッパ膜を形成し、 該ストッパ膜及び該半導体基板をパターンニングして分 離溝を形成し、次いで、該ストッパ膜及び分離溝上に段 差のある絶縁膜を形成し、続く第一の工程で第一の研磨 剤を用いて絶縁膜の段差を 0.2 μ m以下に平坦化し、 第二の工程で第二の研磨剤またはエッチング剤を用いて ストッパ膜上の絶縁膜を除去する素子分離形成方法。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 半導体基板上面にストッパ膜を形成し、 該ストッパ膜及び該半導体基板をパターンニングして分 離溝を形成し、次いで、該ストッパ膜及び分離溝上に段 差のある絶縁膜を形成し、続く第一の工程で第一の研磨 剤を用いて絶縁膜の段差を0.2μm以下に平坦化し、 第二の工程で第二の研磨剤またはエッチング剤を用いて ストッパ膜上の絶縁膜を除去することを特徴とする素子 分離形成方法。

1

坦化する請求項1記載の素子分離形成方法。

【請求項3】 第一の工程でストッパ膜上の絶縁膜厚さ を50nm以上にする請求項1又は2記載の素子分離形 成方法。

【請求項4】 酸化セリウム、水、分散剤、陰イオン性 界面活性剤を含み、 p H 及び粘度が四角形 A 1 (5. 5, 1. $0 \,\mathrm{mPa \cdot s}) - B_1 \,(5.5, 2.5 \,\mathrm{mPa})$ $\cdot s$) $-C_1$ (9. 0, 2. $5 \text{ m P a} \cdot s$) $-D_1$ (8. 5, 1. 0 m P a · s) で囲まれる範囲にある第一の研 磨剤を第一の工程で用いる請求項1~3何れか記載の素 20 子分離形成方法。

【請求項5】 第二の工程で研磨速度の比(絶縁膜研磨 速度/ストッパ膜研磨速度)が5以上の研磨剤を用いて ストッパ膜上の絶縁膜を除去する請求項1~4何れか記 載の素子分離形成方法。

【請求項6】 酸化セリウム、水、分散剤、陰イオン性 界面活性剤を含み、pH及び粘度が四角形A2(5. 5, 0. $9 \,\mathrm{mPa} \cdot \mathrm{s}) - \mathrm{B}_2$ (5. 5, 3. $0 \,\mathrm{mPa}$ • s) $-C_2$ (10. 0, 3. 0 m P a • s) -D2 (9.0,0.9mPa·s) で囲まれる範囲にある 第二の研磨剤を用いる請求項5記載の素子分離形成方 法。

【請求項7】 第二の研磨剤の粘度 η 2 と第一の研磨剤 の粘度 η_1 の比 (η_2/η_1) が0. 4~0. 95である 請求項1~6何れか記載の素子分離形成方法。

【請求項8】 第二の工程で研磨速度の比(絶縁膜研磨 速度/ストッパ膜研磨速度)が5未満の第二の研磨剤を 用いてストッパ膜上の絶縁膜を除去する請求項1~4何 れか記載の素子分離形成方法。

項1~4何れか記載の素子分離形成方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は半導体素子製造法に 関し、特に、トレンチ素子分離の形成において工程を短 縮可能な素子分離形成方法に関する。

[0002]

【従来の技術】現在の超々大規模集積回路では、実装密 度を高める傾向にあり、種々の微細加工技術が研究、開 発されている。既に、デザインルールは、サブハーフミ 50 べ硬度が低く、したがって、研磨表面に傷が入りにくい

クロンのオーダーになっている。このような厳しい微細 化の要求を満足するために開発されている技術の一つに CMP(ケミカルメカニカルポリッシング)技術があ る。この技術は、半導体装置の製造工程において、露光 を施す層を完全に平坦化し、露光技術の負担を軽減し、 歩留まりを安定させることができるため、例えば、層間 絶縁膜の平坦化、トレンチ分離等を行う際に必須となる 技術である。

【0003】従来、半導体装置の製造工程において、プ 【請求項2】 第一の工程で段差を0.1μm以下に平 10 ラズマーCVD(ChemicalVapor Dep osition、化学的蒸着法)、低圧-CVD等の方 法で形成される酸化珪素絶縁膜等無機絶縁膜層を平坦化 するためのCMP研磨剤として、フュームドシリカ系の 研磨剤が一般的に検討されていた。フュームドシリカ系 の研磨剤は、シリカ粒子を四塩化珪酸を熱分解する等の 方法で粒成長させ、pH調整を行って製造している。し かしながら、この様な研磨剤は無機絶縁膜の研磨速度が 十分な速度をもたず、実用化には低研磨速度という技術 課題があった。

> 【0004】デザインルール $0.5 \mu m$ 以前の世代で は、集積回路内の素子分離にLOCOS(シリコン局所 酸化)が用いられていた。その後さらに加工寸法が微細 化すると素子分離幅の狭い技術が要求され、トレンチ分 離が用いられつつある。トレンチ分離では、基板上に成 膜した余分の絶縁膜を除くためにСMPが使用され、シ リコンウエハの研磨を防止するために、絶縁膜の下にス トッパ膜が形成される。絶縁膜には酸化珪素膜などが使 用される。ストッパ膜には窒化珪素などが使用され、ス トッパ膜で研磨を停止させるためには酸化珪素膜とスト 30 ッパ膜との研磨速度比が大きいことが望ましい。一方、 ストッパ膜と酸化珪素膜の研磨速度比が大きくない場合 にはストッパ膜が完全に除去される前に研磨を終了させ る必要が生ずる。この場合には、研磨時間により研磨量 が調整される。

【0005】従来、シリカ系の研磨剤がСMP用に用い られてきた。シリカ系研磨剤は研磨速度が遅く、平坦性 が悪いという問題点があった。一般に大きなパターンの 突起部は研磨されにくいために、これを研磨しようとし て長時間研磨を続けると低い部分の研磨が進行しすぎ 【請求項9】 第二の工程でエッチング剤を用いる請求 40 て、トレンチ分離部の絶縁膜がえぐり取られるといった 問題があった。これを解決するために、従来から、エッ チバックにより大きなパターンを除去したり、表面に窒 化珪素等の研磨速度の遅い膜を薄く成膜する等の解決策 が検討されてきた。これらはいずれもトレンチ分離形成 工程を複雑化するもので、コストの増加につながるとい う問題があった。

> 【0006】一方、フォトマスクやレンズ等のガラス表 面研磨剤として、酸化セリウム研磨剤が用いられてい る。酸化セリウム粒子はシリカ粒子やアルミナ粒子に比

ことから、仕上げ鏡面研磨に有用である。しかしなが ら、ガラス表面研磨用酸化セリウム研磨剤にはナトリウ ム塩を含む分散剤を使用しているため、そのまま半導体 用研磨剤として適用することはできない。酸化セリウム 研磨剤は1%前後の低い濃度で使用されることが多い。 基板上の被研磨膜パターンが微細化するとパターン突起 部に研磨粒子が作用する時間が短くなって、ほとんどの 研磨粒子は突起部からパターンの凹部へと粒子が逃げて しまい、研磨速度が低下するという問題があった。シリ カ系研磨剤ではこのような現象は見られないが、これは 粒子密度が酸化セリウム系研磨剤の10倍以上あり、粒 子の供給が十分あるためと考えられる。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、エッ チバック工程を設けなくても半導体基板に素子分離を形 成することができる素子分離形成方法を提供することに ある。

【0008】本発明の他の目的は、上記の発明に加え て、絶縁膜の段差を小さくできる素子分離形成方法を提 供することにある。

【0009】本発明の他の目的は、上記の発明に加え て、さらに絶縁膜の傷を低減できる素子分離形成方法を 提供することにある。

【0010】本発明の他の目的は、上記の発明に加え て、絶縁膜の過剰研磨の防止効果をさらに高めた素子分 離形成法を提供することにある。

【0011】本発明の他の目的は、上記の発明に加え て、絶縁膜の膜厚ばらつきを低減できる素子分離形成法 を提供することにある。

[0012]

【課題を解決するための手段】本発明は、半導体基板上 面にストッパ膜を形成し、該ストッパ膜及び該半導体基 板をパターンニングして分離溝を形成し、次いで、該ス トッパ膜及び分離溝上に段差のある絶縁膜を形成し、続 く第一の工程で第一の研磨剤を用いて絶縁膜の段差を 0. 2 μ m以下に平坦化し、第二の工程で第二の研磨剤 またはエッチング剤を用いてストッパ膜上の絶縁膜を除 去することを特徴とする素子分離形成方法に関する。

【0013】また、本発明は、酸化セリウム、水、分散 剤、陰イオン性界面活性剤を含み、pH及び粘度が四角 形 A_1 (5.5, 1.0 m P a · s) $-B_1$ (5.5, 2. $5 m P a \cdot s$) $-C_1$ (9. 0, 2. $5 m P a \cdot$ s) $-D_1$ (8. 5, 1. 0 m P a · s) で囲まれる範 囲にある研磨剤を第一の工程で用いる素子分離形成方法 に関する。

【0014】また、本発明は、第二の工程で研磨速度の 比(絶縁膜研磨速度/ストッパ膜研磨速度)が5以上の 研磨剤を用いてストッパ膜上の絶縁膜を除去する素子分 離形成方法に関する。

剤、陰イオン性界面活性剤を含み、pH及び粘度が四角 形 A_2 (5.5, 0.9 m P a · s) $-B_2$ (5.5, 3. $0 \,\mathrm{mPa \cdot s}) - C_2 \,(10.0, 3.0 \,\mathrm{mPa \cdot s})$ s) $-D_2$ (9.0,0.9 m P a · s) で囲まれる範 囲にある研磨剤を用いる素子分離形成方法に関する。

【0016】また、本発明は、第二の研磨剤の粘度 η 2 と第一の研磨剤の粘度 η_1 の比(η_2/η_1)が 0.4~ 0.95である素子分離形成方法に関する。

【0017】また、本発明は、第二の工程で研磨速度の 比(酸化珪素膜研磨速度/窒化珪素膜研磨速度)が5未 満の研磨剤を用いてストッパ膜上の絶縁膜を除去する素 子分離形成方法に関する。

【0018】また、本発明は、第二の工程でエッチング 剤を用いる素子分離形成方法に関する。

[0019]

【発明の実施の形態】本発明にはおいては、先ず、半導 体基板上面にストッパ膜を形成し、該ストッパ膜及び該 半導体基板をパターンニングして分離溝を形成し、次い で、該ストッパ膜及び分離溝上に段差のある絶縁膜を形 20 成する。トレンチ分離の形成では、通常、パッド酸化膜 形成、ストッパ膜成膜、ストッパ膜パターンニング用マ スク形成、エッチングによるトレンチ形成後に、絶縁膜 を成膜する。絶縁膜を成膜した直後は深さ0.4から1 μ m程度、幅0. 25 μ mから100 μ m以上の広範囲 の寸法にわたる段差が存在する。本発明にはおいては、 続く第一の工程で第一の研磨剤を用いて絶縁膜の段差を 0. 2 μ m以下に平坦化し、第二の工程で第二の研磨剤 またはエッチング剤を用いてストッパ膜上の絶縁膜を除 去する。半導体基板としては、好ましくはSi基板が用 30 いられ、ストッパ膜としては、好ましくは窒化珪素膜が 用いられ、絶縁膜としては好ましくは酸化珪素膜が用い られる。

【0020】本発明による素子分離の形成法の一例を図 1に示す。 Si基板2の上面にストッパ(窒化珪素)膜 1を形成し、該ストッパ膜1及びSi基板2をパターン ニングしてトレンチ (分離溝) 3を形成した状態が図1 (1)である。次いで該ストッパ(窒化珪素)膜1及び トレンチ3上に段差のある絶縁膜である被研磨膜4を形 成した状態が図1(2)である。この後、第一の工程で 段差を少なくとも 0.2 μ m以下に平坦化し残留酸化膜 5とし、図1(3)の状態にする。残留段差は第一の工 程で0.1μm以下であると最終段差を小さくできるた めにさらに好ましい。

【0021】第一の工程で用いる第一の研磨剤としては 酸化セリウム、水、分散剤、陰イオン性界面活性剤を含 む研磨剤が好ましい。この研磨剤を用いて研磨を行うこ とにより、陰イオン性界面活性剤が基板上の絶縁膜表面 を覆い、研磨粒子の絶縁膜表面への作用が阻害され、研 磨が進行しなくなる。しかし、研磨荷重を大きくするこ 【0015】また、本発明は、酸化セリウム、水、分散 50 とで機械的応力により、絶縁表面を覆った陰イオン性界

面活性剤が排除されるために、研磨が進行するようにな る。このような作用に起因した研磨速度の研磨荷重依存 性に基づき、陰イオン性界面活性剤濃度と研磨荷重を調 整することによって、絶縁膜のパターン形状に応じて実 効研磨荷重の大きい凸部を選択的に研磨する特性を実現 することができる。その結果、高効率、高レベルに層間 絶縁膜の平坦化を実現することができる。

【0022】パターン依存性の少ないグローバルな平坦 化を実現するためには、パターン凹部の研磨速度が凸部 の研磨速度に比べて充分小さい研磨特性が得られる範囲 で、陰イオン性界面活性剤の添加量及びpHを調整する 必要がある。研磨剤の粘度は、0.9~3.0mPa・ sの範囲であることが好ましく、 $0.9 \sim 1.4 m P a$ ・sの範囲であることがより好ましい。研磨剤の粘度が 高くなると、幅1mm以上の広い凸部の研磨速度が幅1 mm以下の凸部の研磨速度よりも小さくなる等、被研磨 膜のパターン依存性が大きくなる傾向がある。

【0023】本発明における研磨剤の粘度は、研磨剤を 25℃に保った状態でウベローデ粘度計により測定した 動粘度と浮子式比重計により測定した比重から算出す

【0024】また、研磨剤がpH5.5を超えると絶縁 膜として通常用いられる酸化珪素膜の表面電位がマイナ スに増加する。また、pH5.5を超える領域では、ポ リアクリル酸アンモニウム塩等の陰イオン性界面活性剤 は解離している。界面活性剤として、陰イオン性界面活 性剤を添加剤とすることにより、酸化珪素膜の表面電位 と陰イオン性界面活性剤の電気的反発により、研磨速度 に適度な荷重依存性が得られる。研磨剤のpHが低いほ ど、酸化珪素膜表面と陰イオン性界面活性剤との電気的 30 反発が弱く、より少ない陰イオン性界面活性剤添加量に おいて研磨速度の荷重依存性が見られる。陰イオン性界 面活性剤の添加量とともに粘度が増加するために、粘度 を1.0~1.4mPa・sの範囲内にしてパターン依 存性の少ない平坦化特性を実現するためには、界面活性 剤を添加した後の研磨剤のpHが5.5~10の範囲で あることが好ましく、5.5~9の方がより好ましい。 pH10を超えると、酸化珪素膜表面と陰イオン性界面 活性剤の反発が大きくなり、多量に添加しても研磨速度 の荷重依存性が見られない傾向がある。その結果、パタ ーン凸部を選択的に研磨できないために、凸部を選択的 に研磨する平坦化特性を実現できない傾向がある。ま た、pH9を超えると、凸部を選択的に研磨することが 可能な研磨速度の荷重依存性を実現するために必要な界 面活性剤添加量が多いために、結果的に粘度が高くなっ てしまい、パターン依存性の少ないグローバル平坦性を 実現できなくなる傾向がある。一方、р Н 5. 5未満で は、酸化セリウム粒子が凝集しやすいために安定性がな く、充分な研磨速度も得られなくなる傾向がある。

p Hメータ(例えば東亜電波(株)製 HM-11)に より測定する。

【0026】本発明の研磨剤においてpH及び粘度が四 角形 A_1 (5. 5, 1. 0 m P a · s) $-B_1$ (5. 5, 2. $5 \,\mathrm{mPa \cdot s}) - C_1 \,(9.0, 2.5 \,\mathrm{mPa \cdot s})$ s) $-D_1$ (8. 5, 1. 0 m P a · s) で囲まれる範 囲にある研磨剤は、絶縁膜の段差を小さくできる点から 好ましい。

【0027】陰イオン性界面活性剤の添加量は、酸化セ リウム粒子の濃度、比表面積及び研磨剤のpHに依存す る。添加量としては1.5%~10重量%程度とするこ とが凸部の研磨速度と凹部の研磨速度比が大きくなって 好ましい。

【0028】本発明における第一の工程で、研磨定盤の 研磨布上に研磨剤を供給しながら、絶縁膜を有する基板 を研磨布に押圧した状態で研磨定盤と基板を相対的に動 かすことによって絶縁膜を研磨する研磨方法において、 絶縁膜を有する基板の研磨布への押しつけ圧力は、主に 界面活性剤添加量及びpHによって決定される研磨速度 20 の荷重依存特性に応じて、パターン凹部に対し凸部が選 択的に研磨される範囲に設定される必要がある。研磨布 への押しつけ圧力は、10~100kPaであることが 好ましく、20~50kPaであることがより好まし い。研磨速度のウエハ面内均一性及びパターンの平坦性 を満足するためには、20~50kPaであることがよ り好ましい。研磨布への押しつけ圧力は、100kPa より大きいと研磨キズが発生しやすくなり、10kPa 未満では充分な研磨速度が得られない傾向がある。酸化 セリウム研磨剤を用いてパターンウエハを研磨した時の 研磨傷数はパターンの無いブランケットウエハを研磨し たときよりも多くなる傾向がある。そこで、本発明の第 一の工程で段差を小さくすることにより、傷の発生をブ ランケットウエハと同等のレベルに低減することができ る。この時第一の工程で段差を小さくしたときにストッ パ膜上の残留絶縁膜(残留酸化膜5)の厚さは50nm 以上あれば、第一の工程で発生した傷を第二の工程で除 去できるために好ましい。

【0029】次いで、本発明の第二の工程で第二の研磨 剤またはエッチング剤を用いてストッパ膜1上の絶縁膜 (残留酸化膜5)を除去し、素子分離部6を形成し、図 1 (4) の状態とする。

【0030】さらにエッチングによりストッパ膜1を除 去して図1(5)の状態として、素子分離を形成するこ とができる。

【0031】本発明の第二の工程では研磨速度の比(絶 縁膜研磨速度/ストッパ膜研磨速度)が5以上の第二の 研磨剤を用いてストッパ膜上の絶縁膜を除去する方法を 用いることができる。これはストッパ膜で研磨を停止さ せる場合に好適であり、研磨速度の比が大きいと第二の 【0025】本発明における研磨剤のpHは、25℃で 50 工程の研磨量が研磨時間に対して鈍感になって管理が容

易となる。研磨速度の比を大きくするためには第二の研 磨剤は酸化セリウム、水、分散剤、陰イオン系界面活性 剤を含み、pH及び粘度が四角形A2(5.5,0.9 $mPa \cdot s) - B_2 (5. 5, 3. 0 mPa \cdot s) - C_2$ $(10. 0, 3. 0 \text{ mP a} \cdot \text{s}) - D_2 (9. 0, 0.$ 9mPa・s)で囲まれる範囲にあることが好ましい。 この場合、陰イオン性界面活性剤の添加量は酸化セリウ ム粒子の濃度、比表面積及び研磨剤のpHに依存する。 添加量としては0.2~10重量%が研磨速度比が大き くなって好ましい。第二の研磨剤は第一の研磨剤と異な ることが好ましく、また第二の研磨剤中の陰イオン性界 面活性剤の量を少なくすることが好ましい。また、第二 の研磨剤の粘度 η_2 と第一の研磨剤の粘度 η_1 の比(η_2 $/\eta_1$) は0. 4~0. 95の範囲にあると好ましい。 研磨速度の比(例えば酸化珪素膜研磨速度/窒化珪素膜 研磨速度)が大きくなる原因として、以下のような作用 がある。pH5.5~8.5の範囲では、ストッパに用 いられる窒化珪素膜の表面電位がプラス〜ゼロであるの に対して、絶縁膜に用いられる酸化珪素膜はマイナスで ある。したがって陰イオン性界面活性剤は電気的反発の 少ない窒化珪素膜に多く吸着するが、酸化珪素膜は電気 的反発力が大きく吸着はほとんど起こらない。多量に吸 着した陰イオン性界面活性剤は被研磨膜と研磨粒子との 相互作用を阻害するために研磨速度を低下させる。窒化 珪素膜表面の方が陰イオン性界面活性剤に覆われ易くな り、少ない陰イオン性界面活性剤添加量で研磨速度が低 下する。その結果、酸化珪素膜と窒化珪素膜の研磨速度 比が大きくなり、トレンチ分離への適用が可能になる。 pHが8.5を超えると、窒化珪素膜の表面電位がマイ ナス側になり、酸化珪素膜との表面電位差が小さくなる ために、研磨速度比が低減してしまう。特にpHが1 0. 0以上では、研磨速度比が陰イオン性界面活性剤を 添加しない酸化セリウム研磨剤よりも小さくなってしま い、界面活性剤を添加する効果がなくなる傾向にある。 【0032】また、本発明の第二の工程で研磨速度の比 (絶縁膜研磨速度/ストッパ膜研磨速度)が5未満の第 二の研磨剤を用いてストッパ膜上の絶縁膜を除去する方 法も用いることができる。この場合でも第二の研磨剤は

第一の工程に用いる第一の研磨剤とは異なることが好ま しい。一旦段差が平坦化された後に、研磨速度の比を小 さくした研磨剤で絶縁膜とストッパ膜をほぼ等しい速度 で研磨すると膜厚ばらつきを低減することができる。こ の時、研磨時間を制御することで研磨量の変動を抑える 必要がある。

【0033】本発明の第二の工程で被研磨膜を除去する 他の方法としてエッチング剤を用いることができる。こ の場合のエッチング法は、乾式(ドライ)、湿式(ウェ ット)ともに使用できる。エッチング剤としては絶縁膜 をエッチングできる材料であれば特に制限はなく、フッ 素化炭素ガス(C₃ F₈、C₂ F₆、C F₄他)、フッ化水

素酸等が使用できる。

【0034】本発明で第一の工程または第二の工程で用 いられる研磨剤は、例えば、酸化セリウム粒子と分散剤 と水からなる組成物を分散させ、さらに好ましくは生分 解性を有する陰イオン性界面活性剤を添加することによ って得られる。

8

【0035】一般に酸化セリウムは、炭酸塩、硝酸塩、 硫酸塩、しゅう酸塩のセリウム化合物を酸化することに よって得られる。TEOS-СVD法等で形成される酸 化珪素膜の研磨に使用する酸化セリウム研磨剤は、一次 粒子径が大きく、かつ結晶ひずみが少ないほど、すなわ ち結晶性が良いほど高速研磨が可能であるが、研磨傷が 入りやすい傾向がある。そこで、本発明で用いる酸化セ リウム粒子は、その製造方法を限定するものではない が、酸化セリウム結晶子径は5nm以上300nm以下 であることが好ましい。また、半導体チップ研磨に使用 することから、アルカリ金属及びハロゲン類の含有率は 酸化セリウム粒子中それぞれ10ppm以下に抑えるこ とが好ましい。酸化セリウム粒子を作製する方法として 20 焼成または過酸化水素等による酸化法が使用できる。焼 成温度は350℃以上900℃以下が好ましい。

【0036】上記の方法により製造された酸化セリウム 粒子は凝集しているため、機械的に粉砕することが好ま しい。粉砕方法として、ジェットミル等による乾式粉砕 や遊星ビーズミル等による湿式粉砕方法が好ましい。

【0037】酸化セリウム粒子の濃度に制限はないが、 分散液の取り扱いやすさから0.5重量%以上20重量 %以下の範囲が好ましい。また、分散剤としては、半導 体チップ研磨に使用することから、ナトリウムイオン、 カリウムイオン等のアルカリ金属及びハロゲンの含有率 はそれぞれ10ppm以下に抑えることが好ましく、例 えば、共重合成分としてアクリル酸アンモニウム塩を含 む高分子分散剤が好ましい。この高分子分散剤は水溶性 陰イオン性界面活性剤でもある。分散剤として共重合成 分としてアクリル酸アンモニウム塩を含む高分子分散剤 と水溶性陰イオン性界面活性剤、水溶性非イオン性界面 活性剤、水溶性陽イオン性界面活性剤及び水溶性両性界 面活性剤から選ばれた少なくとも1種類を含む2種類以 上の分散剤を使用してもよい。

【0038】水溶性陰イオン系界面活性剤としては、例 えば、ラウリル硫酸アンモニウム、ポリオキシエチレン アルキルエーテル硫酸トリエタノールアミン、特殊ポリ カルボン酸型高分子界面活性剤等が挙げられ、水溶性非 イオン系界面活性剤としては、例えば、ポリオキシエチ レンラウリルエーテル、ポリオキシエチレンステアリル エーテル、ポリオキシエチレンオレイルエーテル、ポリ オキシエチレン高級アルコールエーテル、ポリオキシエ チレンオクチルフェニルエーテル、ポリオキシエチレン ノニルフェニルエーテル、ポリオキシアルキレンアルキ 50 ルエーテル、ポリオキシエチレン誘導体、ポリオキシエ

チレンソルビタンモノラウレート、ポリオキシエチレン ソルビタンモノパルミテート、ポリオキシエチレンソル ビタンモノステアレート、ポリオキシエチレンソルビタ ントリステアレート、ポリオキシエチレンソルビタンモ ノオレエート、ポリオキシエチレンソルビタントリオレ エート、テトラオレイン酸ポリオキシエチレンソルビッ ト、ポリエチレングリコールモノラウレート、ポリエチ レングリコールモノステアレート、ポリエチレングリコ ールジステアレート、ポリエチレングリコールモノオレ エート、ポリオキシエチレンアルキルアミン、ポリオキ シエチレン硬化ヒマシ油、アルキルアルカノールアミド 等が挙げられ、水溶性陽イオン性界面活性剤としては、 例えば、ココナットアミンアセテート、ステアリルアミ ンアセテート等が挙げられ、水溶性両性界面活性剤とし ては、例えば、ラウリルベタイン、ステアリルベタイ ン、ラウリルジメチルアミンオキサイド、2-アルキル -N-カルボキシメチル-N-ヒドロキシエチルイミダ ゾリニウムベタイン等が挙げられる。

【0039】これらの分散剤添加量は、スラリー中の粒子の分散性及び沈降防止、さらに研磨傷と分散剤添加量との関係から酸化セリウム粒子100重量部に対して、0.01重量部以上2.0重量部以下の範囲が好ましい。分散剤の分子量は、100~50,000が好ましく、1,000~10,000がより好ましい。分散剤の分子量が100未満の場合は、酸化珪素膜あるいは窒化珪素膜を研磨するときに、十分な研磨速度が得られず、分散剤の分子量が50,000を越えた場合は、粘度が高くなり、CMP研磨剤の保存安定性が低下するからである。

【0040】これらの酸化セリウム粒子を水中に分散させる方法としては、通常の撹拌機による分散処理の他にホモジナイザー、超音波分散機、湿式ボールミルなどを用いることができる。

【0041】こうして作製された CMP 研磨剤中の酸化セリウム粒子の平均粒径は、 0.01μ m~ 1.0μ m であることが好ましい。酸化セリウム粒子の平均粒径が 0.01μ m未満であると研磨速度が低くなりすぎ、 1.0μ mを越えると研磨する膜に傷がつきやすくなる傾向があるからである。本発明で研磨剤中の粒子の粒径は、レーザー回折式粒度分布計(たとえばMalver n Instruments 製Master Size

r)で測定する。
【0042】本発明の第一の工程で用いられる陰イオン 性界面活性剤としては、金属イオンを含まないものとし て、アクリル酸またはメタクリル酸共重合体及びそのア ンモニウム塩またはトリエタノールアミン塩、ポリビニ ルアルコール等の水溶性の有機高分子類、ラウリル硫酸 アンモニウム、ポリオキシエチレンラウリルエーテル硫 酸アンモニウム等を使用することができる。また、その 他に水溶性非イオン性界面活性剤、水溶性陰イオン性界 面活性剤、水溶性陽イオン性界面活性剤等を併用してもよい。陰イオン性界面活性剤の分子量は、100~50000が好ましく、2000~2000がより好ましい。界面活性剤の添加方法としては、研磨直前に酸化セリウムスラリーに混合するのが好ましい。研磨装置のスラリー供給配管内で充分混合するような構造を施した場合には、酸化セリウムスラリー及び界面活性剤水溶液の供給速度を個別に調整し、配管内で所定濃度になるように混合することも可能である。界面活性剤添加後に長時間保存した場合、酸化セリウム研磨剤の粒度分布が変化する場合があるが、研磨速度及び研磨傷等の研磨特性には顕著な影響が見られないため、界面活性剤の添加方法に制限はない。

【0043】本発明の第二の工程で用いられる陰イオン 性界面活性剤としては、金属イオンを含まないものとし て、アクリル酸またはメタクリル酸共重合体及びそのア ンモニウム塩またはトリエタノールアミン塩、ポリビニ ルアルコール等の水溶性の有機高分子類、ラウリル硫酸 アンモニウム、ポリオキシエチレンラウリルエーテル硫 20 酸アンモニウム、アミノ酸誘導体等を使用することがで きる。また、その他に水溶性非イオン性界面活性剤、水 溶性陰イオン性界面活性剤、アルキルベンゼンスルフォ ン酸等を使用することができ、水溶性陽イオン性界面活 性剤等を併用してもよい。陰イオン性界面活性剤の分子 量は、100~5000が好ましい。界面活性剤の添 加方法としては、研磨直前に酸化セリウムスラリーに混 合するのが好ましい。研磨装置のスラリー供給配管内で 充分混合するような構造を施した場合には、酸化セリウ ムスラリー及び界面活性剤水溶液の供給速度を個別に調 30 整し、配管内で所定濃度になるように混合することも可 能である。界面活性剤添加後に長時間保存した場合、酸 化セリウム研磨剤の粒度分布が変化する場合があるが、 研磨速度及び研磨傷等の研磨特性には顕著な影響が見ら れないため、界面活性剤の添加方法に制限はない。

【0044】なお、第一の工程又は第二の工程における 陰イオン性界面性剤の好ましい量は、分散剤として陰イ オン性界面性剤を用いた場合はその量を含むものであ る。

【0045】本発明の素子分離形成方法で用いられる絶縁膜及びストッパ膜の作製方法として、低圧CVD法、プラズマCVD法等が挙げられる。これらのCVD法で用いられる原料には、Si源としてモノシラン: SiH4、テトラエトキシシラン: (TEOS)等、酸素源として酸素: O_2 、オゾン: O_3 等を用いる。同様に、低圧 CVD法による窒化珪素膜形成は、Si源としてジクロルシラン: SiH_2C1_2 等、窒素源としてアンモニア: NH_3 等を用いる。

アンモニウム、ポリオキシエチレンラウリルエーテル硫 【0046】本発明においては、基板として半導体基板酸アンモニウム等を使用することができる。また、その を用いて、これにトレンチ素子分離を形成することがで他に水溶性非イオン性界面活性剤、水溶性陰イオン性界 50 きる。トレンチ素子分離に使用する研磨装置としては、

半導体基板を保持するホルダーと研磨布(パッド)を貼り付けた(回転数が変更可能なモータ等を取り付けてある)定盤を有する一般的な研磨装置が使用できる。研磨布としては、一般的な不織布、発泡ポリウレタン、多孔質フッ素樹脂などが使用でき、特に制限がない。また、研磨布にはCMP研磨剤がたまるような溝加工を施すことが好ましい。研磨条件には制限はないが、定盤の回転速度は半導体基板が飛び出さないように200гpm以下の低回転が好ましく、半導体基板にかける圧力は研磨後に傷が発生しないように100kPa以下が好ましい。研磨している間、研磨布には研磨剤をポンプ等で連続的に供給する。この供給量には制限はないが、研磨布の表面が常に研磨剤で覆われていることが好ましい。

11

【0047】研磨終了後の半導体基板は、流水中で良く 洗浄後、スピンドライヤ等を用いて半導体基板上に付着 した水滴を払い落としてから乾燥させることが好まし い。このようにして平坦化された成中船体を形成したあ と、絶縁膜層の上に、配線を形成し、その配線間及び配 線上に再度、絶縁膜を形成後、上記CMP研磨剤を用い て研磨することによって、絶縁膜表面の凹凸を解消し、 半導体基板全面にわたって平滑な面とする。この工程を 所定数繰り返すことにより、所望の層数の半導体を製造 する。

【0048】図2は従来の素子分離形成法を示す。図2(1)と図2(2)は、図1(1)と図(2)と同じ工程であり、図2(3)は図2(2)の状態とした後に、凸部にある被研磨膜4の一部をエッチバックして除去した状態であり、この後CPMにより凸部の被研磨膜4を除去して図2(4)の状態とし、エッチングしてストッパ膜1を除去して図2(5)の素子分離を得る。図2(2)の状態から図2(3)の状態に至るには、レジスト塗布、露光、レジスト(未硬化部)除去という工程が必要であり、工程が長くなるという欠点を有している。

[0049]

【実施例】次に、実施例により本発明を詳細に説明するが、本発明はこれに限定されるものではない。

【0050】実施例

(酸化セリウム粒子の作製 1)炭酸セリウム水和物 2 k g を白金製容器に入れ、700℃で 2 時間空気中で焼成することにより黄白色の粉末を約 1 k g 得た。この粉末を X 線回折法で相同定を行ったところ酸化セリウムであることを確認した。酸化セリウム粉末が $10 \equiv 10 \text{ mer}$ %になるように脱イオン水と混合し、横型湿式超微粒分散粉砕機を用いて 1400 rpm で 120 dlm が 10 mer を 10 mer の酸化セリウム粒子 は、透過型電子顕微鏡による観察から粒子径が 10 mer を 10 mer の $10 \text{ mer$

【0051】(酸化セリウムスラリーの作製1)上記酸 50

化セリウム粒子の作製1で作製した酸化セリウム粒子1 25gとアクリル酸とアクリル酸メチルを3:1 (モル 比)で共重合した分子量10,000(分子量はゲルパ ーミエーションクロマトグラフィーによる標準ポリスチ レン換算重量平均分子量である。)のポリアクリル酸ア ンモニウム塩水溶液(40重量%)3gと脱イオン水2 372gを混合し、撹拌をしながら超音波分散を行っ た。超音波周波数は40kHzで、分散時間10分で分 散を行った。得られたスラリーを2ミクロンフィルター でろ過し、さらに脱イオン水を加えることにより2重量 %の酸化セリウムスラリー(A-1)を得た。酸化セリ ウムスラリー(A-1)のpHは8.5であった。酸化 セリウムスラリー(A-1)の粒度分布をレーザー回折 式粒度分布計で調べたところ、平均粒子径が0.20μ mと小さいことがわかった。また、1.0μm以下の粒 子が93.0重量%であった。

【0052】(陰イオン性界面活性剤液の作製1)分子量5000のポリアクリル酸アンモニウム塩(アクリル酸アンモニウム塩95mo1%、アクリル酸メチル5mo1%)40重量%水溶液<math>600gと脱イオン水1800gを混合し陰イオン性界面活性剤液(B-1)とした。陰イオン性界面活性剤液(B-1)のpHは7.00であった。

【0053】(陰イオン性界面活性剤液の作製3)分子量5000のポリアクリル酸アンモニウム塩共重合体(アクリル酸アンモニウム塩75mo1%、アクリル酸メチル25mo1%)40重量%水溶液200gと脱イオン水3800gを混合し陰イオン性界面活性剤液(C-1)とした。陰イオン性界面活性剤液(C-1)のp30 Hは7.0であった。

【0054】(素子分離の形成1-基板のパターンニング) p型S i 基板に図3及び図4に示すようなテストパターンを直径150mmのシリコンウエハに形成した。パッド酸化膜(熱酸化膜)10nm(図示せず)、パッド酸化膜の上に窒化珪素からなるストッパ膜15(LP-CVD膜)を厚さT1が100nmとなるように成膜し、素子分離部深さT3が500nmとなるようにエッチングした。凸部11の幅Xは0.35~100 μ mとし、素子分離部の幅YはX01.5倍とした。さらに厚40 さT2が800nmの酸化珪素膜をプラズマCVD法で成時した

【0055】(素子分離の形成1-第一の工程)多孔質 ウレタン樹脂製の研磨パッドを貼りつけた定盤上に、基 板取り付け用の吸着パッドを貼り付けたホルダーに前記 (素子分離の形成1-基板のパターンニング) で作製したパターン付きシリコンウエハを酸化珪素膜面を下にしてセットし、研磨荷重が30kPaになるように重りをのせた。定盤上に上記の酸化セリウムスラリー(A-1)(固形分:2重量%)と陰イオン性界面活性剤液

(B-1) を各々25m1/minの速度で送り、定盤

の直前で1液の研磨剤になるようにノズルを調節して滴下しながら、定盤を40rpmで2分間回転させ、絶縁膜を研磨した。滴下した研磨剤のpHは7.5、粘度は1.9mPa·sであった。研磨後ウエハをホルダーから取り外して、流水で良く洗浄後、超音波洗浄機によりさらに20分間洗浄した。洗浄後、スピンドライヤーで水滴を除去し、120℃の乾燥機で10分間乾燥させた。光干渉式膜厚測定装置を用いて、研磨前後の膜厚変化を測定した。また、触針式段差計を用いて段差を測定した。ここで用いた段差計の水平方向分解能は 10μ mのため、 10μ m以下の密集した微細パターンについては微細パターンの密集部とその周辺部の幅 20μ m以上の素子分離部との段差を測定した。さらに、ウエハ破断面の走査型電子顕微鏡写真を撮影し、微細パターンの段差を評価した。

13

【0056】 (素子分離の形成1-第二の工程) 前記 (素子分離の形成1-第一の工程)で研磨したパターン 付きシリコンウエハ基板を、陰イオン性界面活性剤(B -1)に代えて陰イオン性界面活性剤(C-1)を用い た他は(素子分離の形成1-第一の工程)と同様にして 1分間研磨した。上記の研磨終了後にプラズマ C V D酸 化珪素膜付きブランケットウエハ及び低圧 C V D 窒化珪 素膜付きブランケットウエハをそれぞれ1分間ずつ研磨 した。滴下した研磨剤のpHは7.3、粘度は1.2m Pa・sであった。研磨後ウエハをホルダーから取り外 して、流水で良く洗浄後、超音波洗浄機によりさらに2 0分間洗浄した。洗浄後、スピンドライヤーで水滴を除 去し、120℃の乾燥機で10分間乾燥させた。光干渉 式膜厚測定装置を用いて、研磨前後の膜厚変化を測定し た。また、パターン付きシリコンウエハについては触針 式段差計を用いて段差を測定した。ここで用いた段差計 の水平方向分解能は10 μmのため、10 μm以下の密 集した微細パターンについては微細パターンの密集部と その周辺部の幅20 μ m以上の素子分離部との段差を測 定した。さらに、ウエハ破断面の走査型電子顕微鏡写真 を撮影し、微細パターンの段差を評価した。また、水銀 灯の光源下での目視観察では絶縁膜表面に傷はみられな かった。

【0057】(酸化セリウム粒子の作製2)炭酸セリウム水和物2kgを白金製容器に入れ、780℃で2時間空気中で焼成することにより黄白色の粉末を約1kg得た。この粉末をX線回折法で相同定を行ったところ酸化セリウムであることを確認した。酸化セリウム粉末1kgをジェットミルを用いて乾式粉砕を行った。この酸化セリウム粒子は、透過型電子顕微鏡による観察から粒子径が5nm~450nmであること、さらにBET法による比表面積測定の結果、19 m^2 /gであることがわかった。

【0058】(酸化セリウムスラリーの作製2)酸化セ 面の走査型電子 リウム粒子の作製1で作製した酸化セリウム粒子の代わ 50 差を評価した。

りに酸化セリウム粒子の作製2で作製した酸化セリウム粒子を使用した以外は(酸化セリウムスラリーの作製1)と同様の方法で酸化セリウムスラリー(A-2)を作製した。この酸化セリウムスラリー(A-2)のpHは8.7であった。酸化セリウムスラリー(A-2)の粒度分布をレーザー回折式粒度分布計で調べたところ、平均粒子径が0.21 μ mと小さいことがわかった。また、1.0 μ m以下の粒子が92.0%であった。

【0059】(陰イオン性界面活性剤液の作製2)分子量5000のポリアクリル酸アンモニウム塩共重合体(アクリル酸アンモニウム塩100mo1%、アクリル酸メチル0mo1%)40重量%水溶液240gと脱イオン水2160gを混合し陰イオン性界面活性剤液(B-2)のpHは6.5であった。

【0060】(素子分離の形成2-基板のパターンニング) p型S i 基板に図3及び図4に示すようなテストパターンを直径150mmのシリコンウエハに形成した。パッド酸化膜(熱酸化膜)10nm(図示せず)、パッド酸化膜の上に窒化珪素からなるストッパ膜15(LP-CVD膜)を厚さ T_1 が100nmとなるように成膜し、素子分離部深さ T_2 を500nmとなるようにエッチングした。凸部11の幅Xは0.35~100 μ mとし、素子分離の幅YはXの1.5倍とした。さらに厚さ T_2 が800nmの酸化珪素膜をプラズマCVD法で成膜した。

【0061】(素子分離の形成2-第一の工程)多孔質 ウレタン樹脂製の研磨パッドを貼りつけた定盤上に、基 板取り付け用の吸着パッドを貼り付けたホルダーに前記 (素子分離の形成2-基板のパターンニング)で作製し たパターン付きシリコンウエハを酸化珪素膜面を下にし てセットし、研磨荷重が30kPaになるように重りを のせた。定盤上に上記の酸化セリウムスラリー(A-2) (固形分:2重量%)と陰イオン性界面活性剤液 (B-2) を各々25m1/minの速度で送り、定盤 の直前で1液の研磨剤になるようにノズルを調節して滴 下しながら、定盤を40rpmで2分間回転させ、絶縁 膜を研磨した。滴下した研磨剤の p H は 7.0、粘度は 1. 4mPa・sであった。研磨後ウエハをホルダーか ら取り外して、流水で良く洗浄後、超音波洗浄機により さらに20分間洗浄した。洗浄後、スピンドライヤーで 水滴を除去し、120℃の乾燥機で10分間乾燥させ た。光干渉式膜厚測定装置を用いて、研磨前後の膜厚変 化を測定した。また、触針式段差計を用いて段差を測定 した。ここで用いた段差計の水平方向分解能は10μm のため、10μm以下の密集した微細パターンについて は微細パターンの密集部とその周辺部の幅20 μm以上 の素子分離部との段差を測定した。さらに、ウエハ破断 面の走査型電子顕微鏡写真を撮影し、微細パターンの段

【0062】 (素子分離の形成2-第二の工程) 前記 (素子分離の形成2-第一の工程)で研磨したパターン 付きシリコンウエハを、陰イオン性界面活性剤(B-2) に代えて陰イオン性界面活性剤(C-1) を用いた 他は(素子分離の形成1-第一の工程)と同様にして1 分間研磨した。上記の研磨終了後にプラズマCVD酸化 珪素膜付きブランケットウエハ及び低圧CVD窒化珪素 膜付きブランケットウエハをそれぞれ1分間ずつ研磨し た。上記の研磨終了後にプラズマCVD酸化珪素膜付き ブランケットウエハ及び低圧CVD窒化珪素膜付きブラ ンケットウエハをそれぞれ1分間ずつ研磨した。滴下し た研磨剤のpHは7.3、粘度は1.2mPa・sであ った。研磨後ウエハをホルダーから取り外して、流水で 良く洗浄後、超音波洗浄機によりさらに20分間洗浄し た。洗浄後、スピンドライヤーで水滴を除去し、120 ℃の乾燥機で10分間乾燥させた。光干渉式膜厚測定装 置を用いて、研磨前後の膜厚変化を測定した。また、パ ターン付きシリコンウエハについては触針式段差計を用 いて段差を測定した。ここで用いた段差計の水平方向分 解能は 10μ mのため、 10μ m以下の密集した微細パ 20 ターンについては微細パターンの密集部とその周辺部の 幅20μm以上の素子分離部との段差を測定した。さら に、ウエハ破断面の走査型電子顕微鏡写真を撮影し、微 細パターンの段差を評価した。また、水銀灯の光源下で の目視観察では絶縁膜表面に傷はみられなかった。

15

【0063】 (素子分離の形成3-基板のパターンニング) 素子分離の形成1と全く同様にしてパターン付きウエハを作製した。

【0064】 (素子分離の形成3-第一の工程) 素子分離の形成1と全く同様にして第一の工程を行った。

【0065】(素子分離の形成3-第二の工程)前記 (素子分離の形成3-第一の工程)で研磨したパターン 付きシリコンウエハを、陰イオン性界面活性剤(B-1) に代えた脱イオン水を用いた他は(素子分離の形成 1-第一の工程)と同様にして1分間研磨した。上記の 研磨終了後にプラズマCVD酸化珪素膜付きブランケッ トウエハ及び低圧CVD窒化珪素膜付きブランケットウ エハをそれぞれ1分間ずつ研磨した。滴下した研磨剤の pHは8. 3、粘度は0. 9mPa・sであった。研磨 後ウエハをホルダーから取り外して、流水で良く洗浄 後、超音波洗浄機によりさらに20分間洗浄した。洗浄 後、スピンドライヤーで水滴を除去し、120℃の乾燥 機で10分間乾燥させた。光干渉式膜厚測定装置を用い て、研磨前後の膜厚変化を測定した。また、パターン付 きシリコンウエハについては触針式段差計を用いて段差 を測定した。ここで用いた段差計の水平方向分解能は1 $0 \mu m$ のため、 $1 0 \mu m$ 以下の密集した微細パターンに ついては微細パターンの密集部とその周辺部の幅20μ m以上の素子分離部との段差を測定した。さらに、ウエ ハ破断面の走査型電子顕微鏡写真を撮影し、微細パター 50 ンの段差を評価した。また、水銀灯の光源下での目視観察では絶縁膜表面に傷はみられなかった。

【0066】 (素子分離の形成4-第二の工程) 前記 (素子分離の形成3-第一の工程)で研磨したパターン 付きシリコンウエハを、2%フッ化水素酸水溶液中に2 0分間浸漬して残留酸化珪素膜をエッチングした。エッ チング後ウエハをホルダーから取り外して、流水で良く 洗浄後、超音波洗浄機によりさらに20分間洗浄した。 洗浄後、スピンドライヤーで水滴を除去し、120℃の 乾燥機で10分間乾燥させた。光干渉式膜厚測定装置を 用いて、研磨前後の膜厚変化を測定した。また、パター ン付きシリコンウエハについては触針式段差計を用いて 段差を測定した。ここで用いた段差計の水平方向分解能 は 10μ mのため、 10μ m以下の密集した微細パター ンについては微細パターンの密集部とその周辺部の幅2 0 μ m以上の素子分離部との段差を測定した。さらに、 ウエハ破断面の走査型電子顕微鏡写真を撮影し、微細パ ターンの段差を評価した。また、水銀灯の光源下での目 視観察では絶縁膜表面に傷はみられなかった。

) 【0067】比較例

(素子分離の形成5) 多孔質ウレタン樹脂製の研磨パッ ドを貼りつけた定盤上に、基板取り付け用の吸着パッド を貼り付けたホルダーに実施例(素子分離の形成1-基 板のパターンニング)で作製したものと同様のパターン 付きシリコンウエハを酸化珪素膜面を下にしてセット し、研磨荷重が30kPaになるように重りをのせた。 定盤上に市販シリカ研磨剤(SiO2粒子濃度12.5 重量%) を50m1/minの速度で送って滴下しなが ら、定盤を40 r pmで8分間回転させ、絶縁膜を研磨 30 した。上記の研磨終了後にプラズマCVD酸化珪素膜付 きブランケットウエハ及び低圧CVD窒化珪素膜付きブ ランケットウエハをそれぞれ1分間ずつ研磨した。滴下 した市販シリカ研磨剤のpHは10.3、粘度は8mP a・sであった。研磨後ウエハをホルダーから取り外し て、流水で良く洗浄後、超音波洗浄機によりさらに20 分間洗浄した。洗浄後、スピンドライヤーで水滴を除去 し、120℃の乾燥機で10分間乾燥させた。光干渉式 膜厚測定装置を用いて、研磨前後の膜厚変化を測定し た。膜厚測定から幅20μmのストッパ膜上には絶縁膜 は残留していないことを確認した。また、触針式段差計 を用いて段差を測定した。ここで用いた段差計の水平方 向分解能は10μmのため、10μm以下の密集した微 細パターンについては微細パターンの密集部とその周辺 部の幅20 μ m以上の素子分離部との段差を測定した。 さらに、ウエハ破断面の走査型電子顕微鏡写真を撮影 し、微細パターンの段差を評価した。また、水銀灯の光 源下での目視観察では絶縁膜表面に傷はみられなかっ た。

【0068】表1に本発明による素子分離形成方法を適用した場合及び比較例による場合の膜厚、及び段差の測

18

定結果を示す(単位nm)。

*【表1】

[0069]

評価項目			実施例				比較例
			索子分離	索子分離	索子分離	素子分離	素子分離
			の形成1	の形成2	の形成3	の形成4	の形成 5
研磨前	$X = 100 \ \mu \ m$	絶縁膜厚 (ストッパ膜上)	800	800	800	800	800
		(素子分離部)	800	800	800	800	800
		ストッパ膜厚	100	100	100	100	100
		段差	500	500	500	500	500
	$X=0.35~\mu$ m	絶縁膜厚 (ストッパ膜上)	800	800	800	800	800
		(素子分離部)	800	800	800	800	800
		ストッパ膜厚	100	100	100	100	100
		段差	350	350	350	350	350
第	X = 100 μ m	絶縁膜厚 (ストッパ膜上)	200	160	160	160	_
_		段差	40	35	35	35	_
工程	X = 0.35 μ m	絶縁膜厚 (ストッパ膜上)	240	190	190	190	_
		段差	45	38	38	38	-
第二	X = 100 μ m	ストッパ膜厚	85	75	64	100	86
		段差	40	40	30	30	190
J.	$X = 0.35 \ \mu \ m$	ストッパ膜厚	65	60	60	100	20
程		段差	20	25	35	40	10
ブランケット		酸化珪素膜	230	230	250	_	70
研磨量		窒化珪素膜	2.5	2.3	60	_	30
研磨速度の比(酸化 <u>珪素</u> 膜研磨速 度/窒化 <u>珪素</u> 膜研磨速度)			92	100	4.2	_	2.3

表1に示したように、本発明による素子分離形成法では 最終段差は50nm以下と小さく、しかもストッパ膜厚 のばらつきも小さい。トレンチ素子分離では最終段差が 小さく、ストッパ膜厚ばらつきの小さいことが望ましい 30 2 Si基板 ので、本発明は素子分離の形成に好ましい。比較例では CMPに広く用いられているシリカ研磨剤で通常の一段 研磨により素子分離構造を作製した結果を示した。比較 例ではストッパ膜厚のばらつきが本発明による結果より も大きく、また段差のパターンサイズ依存性が大きい。

[0070]

【発明の効果】本発明により、エッチバック工程を設け なくても、簡単な工程により半導体素子分離を形成する ことができる。

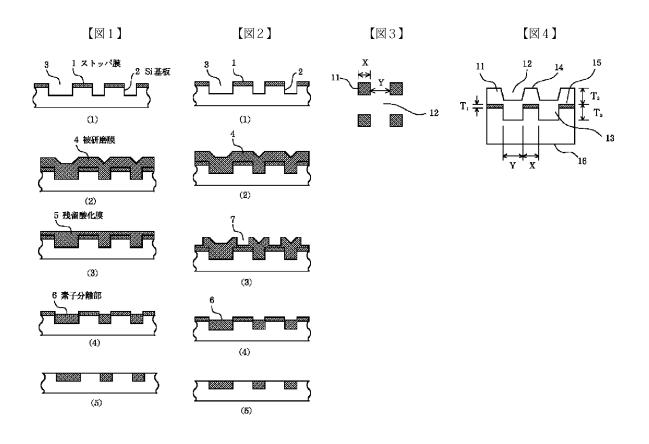
【0071】また、本発明により、絶縁膜の傷を低減で 40 き、また絶縁膜の膜厚ばらつきを低減することができ る。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】図1は本発明による素子分離形成法を示す。
- 【図2】図2は従来の素子分離形成法を示す。
- 【図3】図3はテストパターンの平面図を示す。

【図4】図4はテストパターンの断面図を示す。 【符号の説明】

- 1 ストッパ(窒化珪素)膜
- - 3 トレンチ
 - 4 被研磨膜
 - 5 残留酸化膜
 - 6 素子分離部
 - 7 エッチバック部
 - 1 1 凸部
 - 12 凹部
 - 13 素子分離部
 - 1 4 酸化珪素膜
 - 15 ストッパ(窒化珪素)膜
 - 16 Si基板
 - T1 窒化珪素膜厚(1000Å)
 - T₂ 酸化珪素膜厚(8000Å)
 - T3 素子分離部深さ(5000Å)
 - X 凸部幅 (0. 35~100μm)
 - Y 素子分離部幅(1.5X)



フロントページの続き

(72)発明者 赤堀 聡彦

茨城県日立市東町四丁目13番1号 日立化 成工業株式会社茨城研究所内

(72)発明者 倉田 靖

茨城県つくば市和台48番 日立化成工業株 式会社筑波開発研究所内 (72)発明者 大槻 裕人

茨城県日立市東町四丁目13番1号 日立化 成工業株式会社山崎工場内

F ターム(参考) 5F032 AA35 AA44 AA77 DA03 DA04 DA24 DA33 DA78